

REC'D 1 5 AUG 2003

WIPO

PCT

PCT/JP03/0 25.06.03

#### 許 玉 **JAPAN PATENT** OFFICE

別紙添付の書類に記載されている事項は下記の出願書類に記載されている事項と同一であることを証明する。

This is to certify that the annexed is a true copy of the following application as filed with this Office.

出願年月日 Date of Application:

2003年 4月17日

出 願 番 号 Application Number:

特願2003-112387

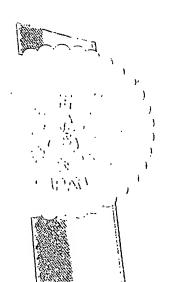
[ST. 10/C]:

[JP2003-112387]

出 願 人 Applicant(s):

トヨタ自動車株式会社

PRIORITY DOCUMENT SUBMITTED OR TRANSMITTED IN COMPLIANCE WITH RULE 17.1(a) OR (b)



**BEST AVAILABLE COPY** 

2003年 8月

特許庁長官 Commissioner, Japan Patent Office



【書類名】

特許願

【整理番号】

TY1-5485

【提出日】

平成15年 4月17日

【あて先】

特許庁長官殿

【国際特許分類】

H01H 10/48

H02J 7/00

B60L 3/00

GO1R 31/36

【発明者】

【住所又は居所】

愛知県豊田市トヨタ町1番地 トヨタ自動車株式会社内

【氏名】

三井 正彦

【発明者】

【住所又は居所】

愛知県豊田市トヨタ町1番地 トヨタ自動車株式会社内

【氏名】

中山 佳行

【特許出願人】

【識別番号】

000003207

【氏名又は名称】 トヨタ自動車株式会社

【代理人】

【識別番号】

100075258

【弁理士】

【氏名又は名称】

吉田 研二

【電話番号】

0422-21-2340

【選任した代理人】

【識別番号】

100096976

【弁理士】

【氏名又は名称】 石田 純

【電話番号】 0422-21-2340

【先の出願に基づく優先権主張】

【出願番号】 特願2002-204009

【出願日】 平成14年 7月12日

【手数料の表示】

【予納台帳番号】 008268

【納付金額】 21,000円

【提出物件の目録】

【物件名】 明細書 1

【物件名】 図面 1

【物件名】 要約書 1

【包括委任状番号】 9710076

【プルーフの要否】 要



【発明の名称】 バッテリ充電状態推定装置

## 【特許請求の範囲】

【請求項1】 バッテリの電圧を検出する電圧検出手段と、

バッテリの内部抵抗を推定する内部抵抗推定手段と、

前記内部抵抗推定手段により求められたバッテリの内部抵抗と前記バッテリの 電圧とバッテリの開放電圧とに基づいて、バッテリの推定充放電電流を演算する 推定充放電電流演算手段と、

前記推定充放電電流演算手段により求められた推定充放電電流に基づき、バッテリの充電状態(以下SOCという)を推定するSOC推定手段と、

前記充放電電流の演算初回時にはバッテリの実測電圧を前記バッテリの開放電圧とし、前記演算初回以降は前回推定のSOCに基づき前記バッテリの開放電圧を演算する開放電圧演算手段と、

を有することを特徴とするバッテリ充電状態推定装置。

【請求項2】 バッテリの電圧を検出する電圧検出手段と、

バッテリの状態からバッテリの内部抵抗を推定する内部抵抗推定手段と、

前記内部抵抗推定手段により求められたバッテリの内部抵抗と前記バッテリの 電圧とバッテリの開放電圧とに基づいて、バッテリの推定充放電電流を演算する 推定充放電電流演算手段と、

前記推定充放電電流演算手段により求められた推定充放電電流に基づき、バッテリの充電状態を推定する第1SOC推定手段と、

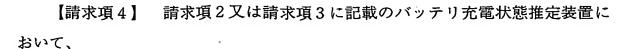
前記充放電電流の演算初回時にはバッテリの実測電圧を前記バッテリの開放電圧とし、前記演算初回以降は前回推定のSOCに基づき前記バッテリの開放電圧を演算する開放電圧演算手段と、

を有することを特徴とするバッテリ充電状態推定装置。

【請求項3】 請求項2に記載のバッテリ充電状態推定装置において、

更に、バッテリの温度を検出する温度検出手段を有し、

前記内部抵抗推定手段は、バッテリの温度から内部抵抗を推定することを特徴 とするバッテリ充電状態推定装置。



更に、バッテリの充放電電流を検出する電流検出手段と、

前記電流検出手段により検出されたバッテリの実測充放電電流と前記電圧検出 手段により検出されたバッテリの電圧とに基づき、バッテリの内部抵抗を演算す る内部抵抗演算手段と、

前記内部抵抗推定手段により推定される推定内部抵抗を、間欠的に前記内部抵 抗演算手段により求められた内部抵抗に基づき補正する内部抵抗補正手段と、

を有することを特徴とするバッテリ充電状態推定装置。

【請求項5】 請求項3又は請求項4に記載のバッテリ充電状態推定装置に おいて、

前記内部抵抗補正手段は、前記内部抵抗演算手段により求められた内部抵抗と 実測バッテリ温度とから、推定内部抵抗とバッテリの温度との関係を補正することを特徴とするバッテリ充電状態推定装置。

【請求項6】 バッテリの充放電電流を検出する電流検出手段と、

バッテリの電圧を検出する電圧検出手段と、

前記電流検出手段により検出されたバッテリの実測充放電電流と前記電圧検出 手段により検出されたバッテリの電圧とに基づき、バッテリの内部抵抗を演算す る内部抵抗演算手段と、

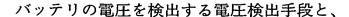
前記内部抵抗演算手段により求められたバッテリの内部抵抗と、前記バッテリの電圧とバッテリの開放電圧とに基づいて、バッテリの推定充放電電流を演算する推定充放電電流演算手段と、

前記推定充放電電流演算手段により求められた推定充放電電流に基づき、バッテリの充電状態を推定する第2SOC推定手段と、

前記充放電電流の演算初回時にはバッテリの実測電圧を前記バッテリの開放電圧とし、前記演算初回以降は前回推定のSOCに基づき前記バッテリの開放電圧を演算する開放電圧演算手段と、

を有することを特徴とするバッテリ充電状態推定装置。

【請求項7】 バッテリの充放電電流を検出する電流検出手段と、



バッテリの状態からバッテリの内部抵抗を推定する内部抵抗推定手段と、

前記内部抵抗推定手段により求められたバッテリの内部抵抗と前記バッテリの 電圧とバッテリの開放電圧とに基づいて、バッテリの推定充放電電流を演算する 第1の推定充放電電流演算手段と、

前記第1の推定充放電電流演算手段により求められた推定充放電電流に基づき 、バッテリの充放電状態を推定する第1SOC推定手段と、

前記電流検出手段により検出されたバッテリの実測充放電電流と前記電圧検出 手段により検出されたバッテリの電圧とに基づき、バッテリの内部抵抗を演算す る内部抵抗演算手段と、

前記内部抵抗演算手段により求められたバッテリの内部抵抗と前記バッテリの 電圧とバッテリの開放電圧とに基づいて、バッテリの推定充放電電流を演算する 第2の推定充放電電流演算手段と、

前記第2の推定充放電電流演算手段により求められた推定充放電電流に基づき 、バッテリの充電状態を推定する第2SOC推定手段と、

前記バッテリの状態に基づいて前記第1SOC推定手段からのSOCと前記第2SOC推定手段からのSOCとを切り換える切換手段と、

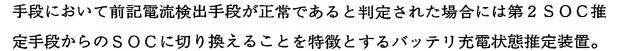
前記充放電電流の演算初回時にはバッテリの実測電圧を前記バッテリの開放電圧とし、前記演算初回以降は前回推定のSOCに基づき前記バッテリの開放電圧を演算する開放電圧演算手段と、

を有することを特徴とするバッテリ充電状態推定装置。

【請求項8】 請求項7に記載のバッテリ充電状態推定装置において、

更に、前記電流検出手段により検出された実測充放電電流値と前記推定充放電電流演算手段により演算された推定充放電電流値とを比較し、両充放電電流値の差が所定差より大きい場合には前記電流検出手段が異常であると判定し、前記差が所定差以下の場合には前記電流検出手段は正常であると判定する異常検出手段を有し、

前記切換手段は、前記異常検出手段において前記電流検出手段が異常であると 判定された場合には第1SOC推定手段からのSOCに切り換え、前記異常検出



【請求項9】 請求項3または請求項5に記載のバッテリ充電状態推定装置において、

前記温度検出手段は、バッテリの内部あるいはバッテリ表面又は表面近傍に設置されていることを特徴とするバッテリ充電状態推定装置。

【請求項10】 請求項1から請求項9のいずれか1項に記載のバッテリ充電状態推定装置において、 ・

前記第1SOC推定手段、第2SOC推定手段又はSOC推定手段の少なくとも一つの手段は、所定時間毎にSOCを推定することを特徴とするバッテリ充電 状態推定装置。

【請求項11】 請求項1から請求項3のいずれか1項に記載のバッテリ充電状態推定装置において、

更に、バッテリの充放電電流を検出する電流検出手段と、

前記SOC推定手段又は第1SOC推定手段により推定されたSOCと、前記 SOC推定中の前記電流検出手段により検出されるバッテリの充放電電流の積算 値とに基づき、バッテリの全容量を求める第1のバッテリ全容量算出手段と、

前記第1のバッテリ全容量算出手段により得られたバッテリ全容量と、前記電流検出手段により検出されたバッテリの実測充放電とに基づきバッテリの充電状態を推定する第3SOC推定手段と、

を有することを特徴とするバッテリ充放電状態推定装置。

【請求項12】 請求項4から請求項8のいずれか1項に記載のバッテリ充 放電状態推定装置において、

更に、前記第1SOC推定手段又は第2SOC推定手段により推定されたSOCと、前記SOC推定中の前記電流検出手段により検出されたバッテリの充放電電流の積算値とに基づき、バッテリの全容量を求める第2のバッテリ全容量算出手段と、

前記第2のバッテリ全容量算出手段により得られたバッテリ全容量と、前記電 流検出手段により検出されたバッテリの実測充放電電流とに基づきバッテリの充 電状態を推定する第4SOC推定手段と、

を有することを特徴とするバッテリの充放電状態推定装置。

【請求項13】 請求項11又は請求項12に記載のバッテリ充放電状態推定装置において、

前記バッテリ内部の個別セルの各々の残容量を検出する残容量検出手段と、

前記残容量検出手段の各々から得られた前記個別セルの残容量から最低残容量 を検出し、前記最低残容量に基づいてバッテリの残留エネルギー量を算出する残 留エネルギー量算出手段と、

を有するバッテリの充放電状態推定装置。

【請求項14】 請求項1から請求項13のいずれか1項に記載のバッテリ 充放電状態推定装置において、

前記推定充放電電流演算手段又は第1の充放電電流演算手段又は第2の充放電電流演算手段は、前記バッテリの内部抵抗とバッテリの電圧とバッテリの開放電圧と更に分極電圧とに基づき、バッテリの推定充放電電流を算出することを特徴とするバッテリ充放電状態推定装置。

【請求項15】 請求項14に記載のバッテリ充放電状態推定装置において

前記バッテリの充放電電流を検出する電流検出手段により検出された実測充放 電電流値と、前記推定充放電電流演算手段又は第1、第2の充放電電流手段のい ずれかより求められた推定充放電電流値とを比較し、両電流値の差が所定差より 大きい場合には前記電流検出手段が異常であると判定し、前記差が所定値以下の 場合には前記電流検出手段は正常であると判定する電流検出用異常検出手段を有 し、

前記電流検出用異常検出手段において前記電流検出手段が異常であると判定された場合には前記推定充放電電流値に基づいてSOCを推定し、前記電流検出用 異常検出手段において前記電流検出手段が正常であると判定された場合には前記 実測充放電電流値を用いてSOCを推定することを特徴とするバッテリ充放電状態推定装置。

【請求項16】 請求項14に記載のバッテリ充放電状態推定装置において

バッテリの環境温度に応じて、前記バッテリの充放電電流を検出する電流検出 手段により検出された実測充放電電流値と、前記推定充放電電流演算手段又は第 1、第2の充放電電流手段のいずれかより求められた推定充放電電流値とのいず れか一方を選択し、選択された充放電電流値に基づいてSOCを推定することを 特徴とするバッテリ充放電状態推定装置。

【請求項17】 請求項14に記載のバッテリ充放電状態推定装置において

前記分極電圧を考慮した前記バッテリの充放電電流が所定値を超えた場合には バッテリの充放電を禁止する充放電禁止手段を有することを特徴とするバッテリ 充放電状態推定装置。

【請求項18】 請求項11から請求項17のいずれか1項に記載のバッテリ充放電状態推定装置において、

前記温度検出手段は、バッテリの内部あるいはバッテリ表面又は表面近傍に設置されていることを特徴とするバッテリ充電状態推定装置。

【請求項19】 請求項11から請求項18のいずれか1項に記載のバッテリ充電状態推定装置において、

前記第1SOC推定手段、第2SOC推定手段又はSOC推定手段の少なくとも一つの手段は、所定時間毎にSOCを推定することを特徴とするバッテリ充電 状態推定装置。

# 【発明の詳細な説明】

[0001]

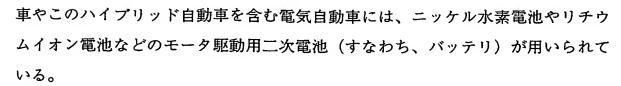
【発明の属する技術分野】

本発明は、車載バッテリの充電状態を推定するバッテリ充電状態推定装置に関する。

[0002]

【従来の技術】

従来より、エンジンによる駆動や回生により発電を行う発電機と、バッテリからの電力により作動し駆動輪を駆動するモータとを有するハイブリッド電気自動



## [0003]

上述のバッテリの充電状態を表す量の一つとしてSOC(state of charge)があり、満充電状態をSOCが100%と表し、一方SOCが0%の場合は充電量がゼロの状態であることを表す。また、バッテリは、開放電圧VocvとSOCとは一対一の対応関係が成り立っている。そこで、バッテリの開放電圧Vocvを計測または推定して、VocvーSOC相関から開放電圧Vocv対応するSOCを求めることができる。

## [0004]

また、上述のバッテリの充電状態(SOC)は、車両の走行状態(例えば、発進、通常走行、加速、減速など)や車両用負荷(ストップランプ、ヘッドランプ、ワイパ、電動ファンなど)によって変動するため、バッテリの使用中にSOCを推定する必要がある。従来のバッテリについてのSOC推定装置としては、バッテリの電流(充放電電流)値を積算し、SOCを推定するSOC推定装置が広く利用されている。

#### [0005]

例えば、特許文献1には、図14,15に示されるように、バッテリ10の充 放電電流を検出する電流センサ16が正常な場合には(S400,S402)、 電池ECU34にて検出された充放電電流値を積算してSOCを求め(S404)、一方電流センサ16が異常な場合、充放電電流の積算ではSOCの検出が不 可能なため、電圧検出器12が検出したバッテリ電圧に基づき電池ECU34に てバッテリの充電状態を求める(S406,S407)装置が提案されている。

### [0006]

### 【特許文献1】

特開2000-166105号公報

#### [0007]

【発明が解決しようとする課題】

しかしながら、上記特開2000-166105号公報に記載のバッテリ充電 状態制御装置では、電流センサが異常の場合には、そのときの電圧センサからの バッテリ電圧に基づいてバッテリ充電状態を求めているが、OCV-SOCの関 係の傾きが変化する場合に、求められたSOC推定精度が低い。

## [0008]

また、電流センサの測定値の積算方法によるSOC推定手段において、電流測 定値が誤差を含んだ値となった場合やノイズを含む場合には、SOCの推定精度 が悪くなるという問題があった。

### [0009]

本発明は、上記課題に鑑みなされたものであり、バッテリの電流値が誤差を含 んだ値となった場合や異常な値になった場合においても、SOC推定の精度を向 上させるバッテリ充電状態推定装置を提供することを目的とする。

### [0010]

### 【課題を解決するための手段】

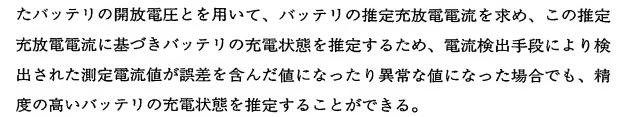
本発明のバッテリ充電状態推定装置は、以下に示す特徴を有する。

#### [0011]

(1) バッテリの電圧を検出する電圧検出手段と、バッテリの内部抵抗を推定 する内部抵抗推定手段と、前記内部抵抗推定手段により求められたバッテリの内 部抵抗と前記バッテリの電圧とバッテリの開放電圧とに基づいて、バッテリの推 定充放電電流を演算する推定充放電電流演算手段と、前記推定充放電電流演算手 段により求められた推定充放電電流に基づき、バッテリの充放電状態(以下SO Cという)を推定するSOC推定手段と、前記充放電電流の演算初回時にはバッ テリの実測電圧を前記バッテリの開放電圧とし、前記演算初回以降は前回推定の SOCに基づき前記バッテリの開放電圧を演算する開放電圧演算手段と、を有す る。

### [0012]

上記バッテリ充電状態推定装置は、電流検出手段により検出される測定電流値 を積算してSOCを推定するのではなく、バッテリの内部抵抗を推定し、このバ ッテリの推定内部抵抗と、バッテリ電圧と、前回推定のSOCに基づき算出され



### [0013]

(2) バッテリの電圧を検出する電圧検出手段と、バッテリの状態からバッテリの内部抵抗を推定する内部抵抗推定手段と、前記内部抵抗推定手段により求められたバッテリの内部抵抗と前記バッテリの電圧とバッテリの開放電圧とに基づいて、バッテリの推定充放電電流を演算する推定充放電電流演算手段と、前記推定充放電電流演算手段により求められた推定充放電電流に基づき、バッテリの充電状態を推定する第1SOC推定手段と、前記充放電電流の演算初回時にはバッテリの実測電圧を前記バッテリの開放電圧とし、前記演算初回以降は前回推定のSOCに基づき前記バッテリの開放電圧を演算する開放電圧演算手段と、を有する。

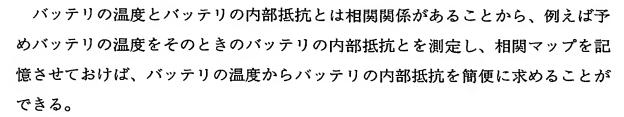
## [0014]

上記バッテリ充電状態推定装置は、電流検出手段により検出される測定電流値を用いることなく、バッテリの状態からバッテリの内部抵抗を推定し、このバッテリの推定内部抵抗と、バッテリ電圧と、前回推定のSOCに基づき算出されたバッテリの開放電圧とを用いて、バッテリの推定充放電電流を求め、この推定充放電電流に基づきバッテリの充電状態を推定するため、電流検出手段により検出された測定電流値が誤差を含んだ値になったり異常値になった場合でもこの測定電流値に左右されることなく、精度の高いバッテリの充電状態を推定することができる。また、高価な電流検出手段を有しない構成とすることにより、バッテリ充電状態推定装置のコストを削減することができる。

### [0015]

(3)上記(2)に記載のバッテリ充電状態推定装置において、更に、バッテリの温度を検出する温度検出手段を有し、前記内部抵抗推定手段は、バッテリの温度から内部抵抗を推定する。

## [0016]



## [0017]

(4)上記(2)または(3)に記載のバッテリ充電状態推定装置において、 更に、バッテリの充放電電流を検出する電流検出手段と、前記電流検出手段により検出されたバッテリの実測充放電電流と前記電圧検出手段により検出されたバッテリの電圧とに基づき、バッテリの内部抵抗を演算する内部抵抗演算手段と、前記内部抵抗推定手段により推定される推定内部抵抗を、間欠的に前記内部抵抗演算手段により求められた内部抵抗に基づき補正する内部抵抗補正手段と、を有する。

## [0018]

例えば、経時によりバッテリの内部抵抗が変化するバッテリにおいてSOCを推定する場合には、バッテリの充放電電流とバッテリの電圧とからバッテリの内部抵抗を演算し、例えば定期的に、演算された内部抵抗に基づいて推定内部抵抗を補正することにより、バッテリの経時劣化による推定SOCの誤差増大を抑制することができ、精度よくSOCを推定することができる。

#### [0019]

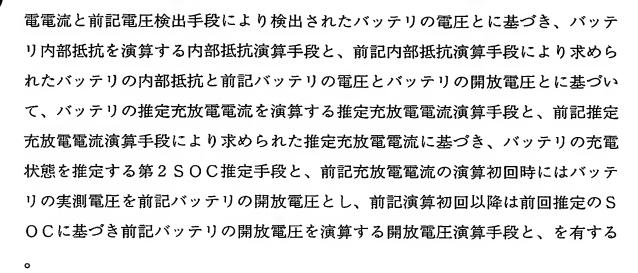
(5)上記(3)または(4)に記載のバッテリ充電状態推定装置において、前記内部抵抗補正手段は、前記内部抵抗演算手段により求められた内部抵抗と実測バッテリ温度とから、推定内部抵抗とバッテリの温度との関係を補正する。

#### [0020]

これにより、経時において、バッテリの温度に対する内部抵抗が変化したとしても、例えば定期的にバッテリ温度とバッテリの内部抵抗との相関関係を修正更新し、バッテリのSOC推定の経時精度を向上させることができる。

#### [0021]

(6) バッテリの充放電電流を検出する電流検出手段と、バッテリの電圧を検 出する電圧検出手段と、前記電流検出手段により検出されたバッテリの実測充放



## [0022]

電流検出手段により検出された実測充放電電流をそのまま積算するのではなく、検出された実測充放電電流と実測電圧とからバッテリの内部抵抗を演算し、演算されたバッテリの内部抵抗とバッテリの実測電圧とバッテリの開放電圧とからバッテリの推定充放電電流を演算して、この推定充放電電流を積算しSOCを推定するため、仮に電流検出手段の検出する実測充放電電流に誤差が含まれていたとしても、推定SOCの精度を悪化させることを抑制することができる。また、経時によりバッテリの内部抵抗が変化するバッテリにおいてSOCを推定する場合に、バッテリの実測充放電電流とバッテリの実測電圧とからバッテリの内部抵抗を演算するため、バッテリの経時劣化による推定SOCの誤差増大を抑制することができる。従って、上述の装置であればSOCを精度よく推定することができる。

### [0023]

(7) バッテリの充放電電流を検出する電流検出手段と、バッテリの電圧を検出する電圧検出手段と、バッテリの状態からバッテリの内部抵抗を推定する内部抵抗推定手段と、前記内部抵抗推定手段により求められたバッテリの内部抵抗と前記バッテリの電圧とバッテリの開放電圧とに基づいて、バッテリの推定充放電電流を演算する第1の推定充放電電流演算手段と、前記第1の推定充放電電流演算手段により求められた推定充放電電流に基づき、バッテリの充電状態を推定する第1SOC推定手段と、前記電流検出手段により検出されたバッテリの実測充

放電電流と前記電圧検出手段により検出されたバッテリの電圧とに基づき、バッテリの内部抵抗を演算する内部抵抗演算手段と、前記内部抵抗演算手段により求められたバッテリの内部抵抗と前記バッテリの電圧とバッテリの開放電圧とに基づいて、バッテリの推定充放電電流を演算する第2の推定充放電電流演算手段と、前記第2の推定充放電電流演算手段により求められた推定充放電電流に基づき、バッテリの充電状態を推定する第2SOC推定手段と、前記バッテリの状態に基づいて前記第1SOC推定手段からのSOCと前記第2SOC推定手段からのSOCとを切り換える切換手段と、前記充放電電流の演算初回時にはバッテリの実測電圧を前記バッテリの開放電圧とし、前記演算初回以降は前回推定のSOCに基づき前記バッテリの開放電圧を演算する開放電圧演算手段と、を有する。

## [0024]

このように、第1SOC推定手段と第2SOC推定手段とを切り換えるため、 電流検出手段により検出される実測充放電電流に誤差が含まれたり異常な値になった場合であっても、より精度よくSOCを推定することができる。

## [0025]

(8)上記(7)に記載のバッテリ充電状態推定装置において、更に、前記電流検出手段により検出された実測充放電電流値と前記推定充放電電流演算手段により演算された推定充放電電流値とを比較し、両充放電電流値の差が所定差より大きい場合には前記電流検出手段が異常であると判定し、前記差が所定差以下の場合には前記電流検出手段は正常であると判定する異常検出手段を有し、前記切換手段は、前記異常検出手段において前記電流検出手段が異常であると判定された場合には第1SOC推定手段からのSOCに切り換え、前記異常検出手段において前記電流検出手段が正常であると判定された場合には第2SOC推定手段からのSOCに切り換える。

#### [0026]

上記異常検出手段において電流検出手段が異常であるか否か判定することによって、推定充放電電流の演算時に実測充放電電流値を用いるか否かを判断し、第 1,第2SOC推定手段のいずれかを選択するため、より精度の高いSOCを推定することができる。



(9)上記(3)又は(5)に記載のバッテリ充電状態推定装置において、前記温度検出手段は、バッテリの内部あるいはバッテリ表面又は表面近傍に設置されている。

### [0028]

一般に、バッテリの内部抵抗の変化によりバッテリの温度が変化する。従って、バッテリの表面近傍又はその表面もしくはバッテリの内部に温度検出手段を設置することにより、バッテリの内部抵抗と相関性の高いバッテリ温度を検出することができる。その結果、推定SOCの精度も向上する。

### [0029]

(10)上記(1)から(9)のいずれか1つに記載のバッテリ充電状態推定 装置において、前記第1のSOC推定手段、第2のSOC推定手段又はSOC推 定手段の少なくとも一つの手段は、所定時間毎にSOCを推定する。

## [0030]

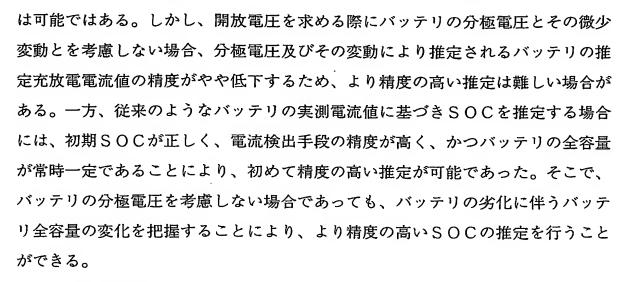
所定時間毎にSOC推定を行うことにより、より直近のバッテリの充電状態を 把握することができる。

### [0031]

(11)上記(1)から(3)のいずれか1つに記載のバッテリ充電状態推定装置において、更に、バッテリの充放電電流を検出する電流検出手段と、前記SOC推定手段又は第1SOC推定手段により推定されたSOCと前記SOC推定中の前記電流検出手段により検出されるバッテリの充放電電流の積算値とに基づき、バッテリの全容量を求める第1のバッテリ全容量算出手段と、前記第1のバッテリ全容量算出手段により得られたバッテリ全容量と前記電流検出手段により検出されたバッテリの実測充放電とに基づきバッテリの充電状態を推定する第3SOC推定手段と、を有する。

## [0032]

一般に、バッテリの実測電圧値を用い演算して得られたバッテリの推定充放電電流に基づきSOCを推定する場合には、バッテリの劣化に伴い容量が変化しても、SOCと開放電圧との関係が変化しないため、正しいSOCを推定すること



### [0033]

(12)上記(4)から(8)のいずれか1つに記載のバッテリ充放電状態推定装置において、更に、前記第1SOC推定手段又は第2SOC推定手段により推定されたSOCと前記SOC推定中の前記電流検出手段により検出されたバッテリの充放電電流の積算値とに基づきバッテリの全容量を求める第2のバッテリ全容量算出手段と、前記第2のバッテリ全容量算出手段により得られたバッテリ全容量と前記電流検出手段により検出されたバッテリの実測充放電電流とに基づきバッテリの充電状態を推定する第4SOC推定手段と、を有する。

## [0034]

上述同様、上述のような構成によれば、バッテリの劣化に伴うバッテリ全容量の変化を考慮し、より精度の高いSOCの推定を行うことができる。

## [0035]

(13)上記(11)又は(12)に記載のバッテリ充放電状態推定装置において、前記バッテリ内部の個別セルの各々の残容量を検出する残容量検出手段と、前記残容量検出手段の各々から得られた前記個別セルの残容量から最低残容量を検出し前記最低残容量に基づいてバッテリの残留エネルギー量を算出する残留エネルギー量算出手段と、を有する。

#### [0036]

上述の構成により、バッテリが劣化して容量が変化したとしても、バッテリから取り出せる最小残留エネルギー量を把握することができる。



(14)上記(1)から(13)のいずれか1つに記載のバッテリ充放電状態推定装置において、前記推定充放電電流演算手段又は第1の充放電電流演算手段 又は第2の充放電電流演算手段は、前記バッテリの内部抵抗とバッテリの電圧とバッテリの開放電圧と更に分極電圧とに基づき、バッテリの推定充放電電流を算出する。

### [0038]

バッテリにおける分極電圧を考慮することにより、より精度よSOCを推定することができる。例えば、バッテリがリチウム電池の場合には、分極の影響がSOCの推定で影響を及ぼすおそれがあり、特にリチウム電池の場合には上述のバッテリの推定充放電電流の算出が好ましい。

## [0039]

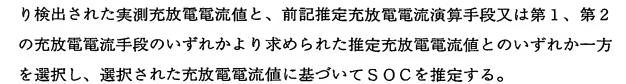
(15)上記(14)に記載のバッテリ充放電状態推定装置において、前記バッテリの充放電電流を検出する電流検出手段により検出された実測充放電電流値と、前記推定充放電電流演算手段又は第1、第2の充放電電流手段のいずれかより求められた推定充放電電流値とを比較し、両電流値の差が所定差より大きい場合には前記電流検出手段が異常であると判定し、前記差が所定値以下の場合には前記電流検出手段は正常であると判定する電流検出用異常検出手段を有し、前記電流検出用異常検出手段において前記電流検出手段が異常であると判定された場合には前記推定充放電電流値に基づいてSOCを推定し、前記電流検出用異常検出手段において前記電流検出手段が正常であると判定された場合には前記実測充放電電流値を用いてSOCを推定する。

## [0040]

上記電流検出用異常検出手段を用いることにより、電流検出手段の精度判定を 行うことができ、更に、より正確な充放電電流値を用い、より精度の高いSOC の推定を行うことができる。

## [0041]

(16)上記(14)に記載のバッテリ充放電状態推定装置において、バッテリの環境温度に応じて、前記バッテリの充放電電流を検出する電流検出手段によ



### [0042]

バッテリの環境温度の温度領域に応じて、電流検出手段の検出精度が高く実測 充放電電流値の精度が高い場合と、上記推定充放電電流値の精度が高い場合とが あり、より精度の高い充放電電流値に基づいてSOCを推定することで、より精 度の高いSOCの推定を行うことができる。

### [0043]

(17)上記(14)に記載のバッテリ充放電状態推定装置において、前記分極電圧を考慮した前記バッテリの充放電電流が所定値を超えた場合にはバッテリの充放電を禁止する充放電禁止手段を有する。

### [0044]

分極電圧を考慮したバッテリの充放電電流値は、電流センサなどの電流検出手段の常使用域(例えばー120A~120A)より広範囲な領域でも精度よく得られるため、バッテリの充放電の禁止条件成立の判定に用いることは有用である

### [0045]

(18)上記(11)から(17)のいずれか1つに記載のバッテリ充放電状態推定装置において、前記温度検出手段は、バッテリの内部あるいはバッテリ表面又は表面近傍に設置されている。

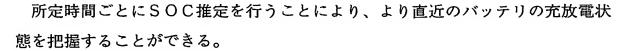
#### [0046]

上述したように、バッテリの内部抵抗と相関性の高いバッテリ温度を検出する ことにより、推定SOCの精度が向上する。

#### [0047]

(19)上記(11)から(18)のいずれか1つに記載のバッテリ充電状態推定装置において、前記第1SOC推定手段、第2SOC推定手段又はSOC推定手段の少なくとも一つの手段は、所定時間毎にSOCを推定する。

#### [0048]



[0049]

【発明の実施の形態】

以下、本発明の実施の形態について、図面に基づいて説明する。

[0050]

実施の形態1.

<電流検出手段を有する第1の装置例>

[バッテリ充電状態推定装置の構成]

図1は、本実施の形態のバッテリ充電状態推定装置をハイブリッド電気自動車 に適用したシステムの構成を示すブロック図である。バッテリ10は、多数のバッテリセルを直列接続した組電池であり、例えば、ニッケル水素(Ni-MH) 電池、リチウムイオン電池などのセルからなる。

[0051]

バッテリ10の電圧は、電圧検出手段である電圧検出器12で計測され、電池 ECU14に供給される。また、この電池ECU14には、バッテリ電流を検出する電流検出手段である電流センサ16も接続されており、検出されたバッテリ電流値が電池ECU14に供給される。また、バッテリ10には、バッテリ温度を検出する温度計26が設けられ、検出されたバッテリ温度の値も電池ECU14に供給される。ここで、温度計26は、バッテリ10の内部あるいはバッテリ10の表面又は表面近傍に配置される。また、バッテリ10と電流センサ16との間には、開電圧測定用のリレー1が設けられ、一方バッテリ10とDC/DCコンバータ32には、12Vバッテリ36を介して車両用負荷38に接続されている。なお、車両用負荷38としては、例えばストップランプ、電動ファン、ブロワ、ヘッドライト、フォグランプ、デフォッガ、ワイパなどが挙げられる。HVECU18は、アクセサリセンサ等18からの信号を受け、さらにエンジン24の出力等の制御するE/GECU28へエンジンの出力指令を出すと共に、E/GECU28からのエンジン出力制御情報を受ける。さらに、HVECU1

8は、モータへトルク指令などをモータECU38に出力するとともに、モータECU38からのモータ制御情報を入力する。また、モータECU38は,インバータ20におけるスイッチング制御を行う。これにより、モータジェネレータ22への入力が決定され、駆動輪を出力に応じて駆動させることができる。なお、本実施の形態では、電圧検出手段、電流検出手段、温度計がそれぞれ1つづつ配置された構成について説明したが、これに限るものではなく、検出精度を上げるために、電圧検出手段、電流検出手段、温度計はそれぞれ複数個複数個所、例えば各セル毎に配置されていてもよい。また、図1に示す上記電流検出手段としての電流センサ16が、例えば磁気検出式の電流センサであってもよい。

### [0052]

そして、この電池ECU14は、供給されるバッテリ電圧及びバッテリ電流の両方に基づいて、後述する2種類の第1,第2,第3,第4SOC検出手段を有している。そして、電池ECU14は、いずれかのSOC検出手段で検出されたSOCをHVECU18に供給する。

## [0053]

このHVECU18は、アクセル開度、ブレーキ踏み込み量、車速などの情報に基づいてトルク指令を決定し、モータジェネレータ22の出力がトルク指令に合致するように制御する。すなわち、HVECU18は、インバータ20におけるスイッチングを制御すると共に、エンジン24の出力を制御する。これによって、モータジェネレータ22の出力が決定され、モータジェネレータ22の出力がトルク指令に合致したものに制御される。

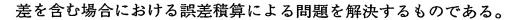
## [0054]

また、バッテリ10は、例えば、車両の走行状態(例えば、発進、通常走行、加速、減速など)や車両用負荷(ストップランプ、ヘッドランプ、ワイパ、電動ファンなど)とバッテリ充電状態とによって充電または放電される。

#### [0055]

### [バッテリ充電状態の推定]

次に、図2を用いて、本発明における第2SOC推定手段の一例の動作について説明する。本実施の形態では、電流センサ16により実測の充放電電流値が誤



## [0056]

すなわち、IGがONされると、電圧検出器12において、リレー1、リレー 2がオンする前に初回バッテリ電圧Voが測定される(S100)。次に、この 初回バッテリ電圧V0を開放電圧V0CV1とする(S102)。次いで、電圧検出 器12においてリレー1、リレー2のオン後の負荷状態下での現状のバッテリ電  $\mathbb{E} V_n$  (nは1~nで0を含まない。以下同様) が、また電流センサ16におい てリレー1、リレー2のオン後の負荷状態下での現状のバッテリ充放電電流in が測定される(S 1 0 4)。そして、バッテリ電圧  $V_n$ と実測のバッテリ電流  $i_n$ に基づき、バッテリ内部抵抗Rnを求める(S106)。次いで、実測のバッテ リ電圧 $V_n$ と、前回推定の充電状態(SOC)に基づき求められたバッテリの開 放電圧 $V_{0CVn-1}$ と、演算により求められたバッテリ内部抵抗 $R_n$ と、を用いて推 定充放電電流 Inを求める(S108)。但し、このS108において、推定充 放電電流  $I_n$ の演算の初回時には、上記バッテリの開放電圧  $V_{0CVn-1}$  としてバッ テリの実測電圧 $V_0$ を用いる。次いで、推定充放電電流 $I_n$ を積算して $SOC_n$ を 推定する(S110)。なお、予め記憶されているSOCと開放電圧V<sub>ocy</sub>との 相関関係のマップを用いて、求められた $SOC_n$ に基づき $V_{OCV_{n-1}}$ を求め(SI12)、この $V_{0CV_{n-1}}$ を基に次回のSOCを推定する。

## [0057]

上述した実施の形態1に示す第2SOC推定手段は、図3に示すように、推定 充放電電流値の積算によって推定される推定SOCが実際のSOCに収束するた め、バッテリ充電状態(SOC)の推定精度が向上する。すなわち、実測電圧V m、内部抵抗R、開放電圧Vocvとすると以下の式(1)が成り立つ。

## 【数1】

電流 I = (Vm-Vocv) / R ··· (1)

[0058]

ここで、真の電流値を I realとすると、以下の式(2)が成り立つ。

#### 【数2】

真の電流値 I real = (Vm - Vocv-real) / R … (2)

[0059]

推定 Vocvが Vocv-real より大きい場合、すなわち Vocv-real < Vocv1のときは、以下の式(3)が成り立つ。

【数3】

 $(Vm-Vocv1) / R = I 1 < I real \cdots (3)$ 

[0060]

一方、推定 Vocvが Vocv-real より小さい場合、すなわち Vocv-real > Vocv2 のときは、以下の式 (4) が成り立つ。

【数4】

 $(Vm - Vocv2) / R = I 2 > I real \cdots (4)$ 

[0061]

以上より、推定SOCが実際のSOCより大きいときには、図3に示すように、常に充放電電流値  $I_1$ は実際の電流値 I real  $L_2$  に変してが実際のSOC より小さいときは、図3に示すように、常に電流値  $L_2$  は実際の電流値  $L_2$  に変して、大きく見積もられるので、時間の経過とともに、推定SOCは実際のSOCに自己収束する。従って、本発明のSOC推定装置の推定SOC 特度は向上する。

[0062]

従って、電流センサ16の測定充放電電流値が誤差を含んでしまった場合でも、推定SOCの精度が悪化されることは抑制される。

[0063]

実施の形態 2.

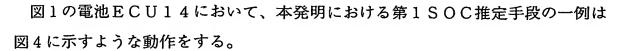
<電流検出手段を有する第2の装置例>

[バッテリ充電状態推定装置の構成]

本実施の形態のバッテリ充電状態推定装置は、上記実施の形態1と同一の構成 を有するため、実施の形態1と同一の構成には同一の符号を付し、その説明を省 略する。

[0064]

[バッテリ充電状態の推定]

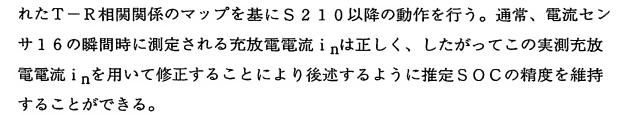


## [0065]

すなわち、IGがONされると、電圧検出器12において、リレー1、リレー 2がオンする前に初回バッテリ電圧 $V_0$ が測定される( $S_2_0_0$ )。次に、この 初回バッテリ電圧Vqを開放電圧Vqcvlとする(S202)。次いで、電圧検出 器12においてリレー1、リレー2のオン後の負荷状態下での現状のバッテリ電  $EV_n$  (nは1~nで0を含まない。以下同様)が、また温度計26において現 状のバッテリ温度 $T_n$ が測定される(S204)。ここで、以下に示す $SOC_n$ の 推定動作mが10回行われたか否か判定し(S206)、推定動作mが10回未 満の場合にはその回数を一つインクリメントしたのち(S208)、予め記憶さ れているバッテリ温度Tとバッテリの内部抵抗Rとの相関関係のマップを用いて 、測定されたバッテリ温度 $T_n$ からバッテリ内部抵抗 $R_n$ を推定する(S210) 。次いで、実測のバッテリ電圧 ${
m V}_{
m n}$ と、前回推定の充電状態(SOC)に基づき 求められたバッテリの開放電圧 $V_{0CVn-1}$ と、推定されたバッテリ内部抵抗 $R_n$ と 、を用いて推定充放電電流  $I_n$ を求める(S212)。但し、このS212にお いて、推定充放電電流 Inの演算の初回時には、上記バッテリの開放電圧 Vocyn- $_1$ としてバッテリの実測電圧 $V_0$ を用いる。次いで、推定充放電電流  $I_n$ を積算し  $TSOC_n$ を推定する(S214)。なお、予め記憶されているSOCと開放電  $\mathbb{E} V_{ocv}$ との相関関係のマップを用いて、求められた $SOC_n$ に基づき $V_{OCV_{n-1}}$ を 求め(S216)、この $V_{0CVn-1}$ を基に次回のSOCを推定する。

## [0066]

一方、 $SOC_n$ の推定動作mが10回に達した場合には(S206)、推定動作mを0にリセットし(S220)、電流センサ16により充放電電流  $i_n$ を測定する(S222)。次いで、バッテリ電圧 $V_n$ と実測の充放電電流  $i_n$ とからバッテリ内部抵抗 $R_n$ を演算し(S224)、更にこのときのバッテリ温度 $T_n$ も測定して、例えば電池の劣化による内部抵抗Rと電離温度Tとの関係のズレを補正するため、上述した予め記憶されているバッテリ温度Tとバッテリの内部抵抗Rとの相関関係のマップを補正する(S226)。この補正に基づいて修正更新さ



### [0067]

ここで、図4のS204からS216の一連の動作は、通常8ミリ秒で行われるが、この一連の動作が1秒程度の長いものであってもよい。

## [0068]

上述の第1のSOC推定手段によれば、基本的に、電流センサ16からの充放電電流を用いることなくバッテリの内部抵抗を推定するため、電流センサ16により測定された実測充放電電流値が誤差を含んだ値になった場合や異常な値になった場合でもこの実測の充放電電流値に左右されることなく、精度の高いバッテリの充電状態を推定することができる。更に、定期的に、演算された内部抵抗に基づいて推定内部抵抗を補正することにより、バッテリの経時劣化による推定SOCの誤差増大を抑制することができる。

## [0069]

実施の形態3.

<電流検出手段を用いない第3の装置例>

[バッテリ充電状態推定装置の構成]

本実施の形態のバッテリ充電状態推定装置は、上記実施の形態1,2とは電流 センサ16を有しない点を除き、同一の構成を有するため、実施の形態1,2と 同一の構成には同一の符号を付し、その説明を省略する。

### [0070]

[バッテリ充電状態の推定]

図5の電池ECU14において、本発明の第1SOC推定手段の他の例の動作 を図6を用いて説明する。

#### [0071]

すなわち、IGがONされると、電圧検出器12において、リレー2がオンする前に初回バッテリ電圧 $V_0$ が測定される(S300)。次に、この初回バッテ

リ電圧 $V_0$ を開放電圧 $V_0$ CCV $_1$ とする(S 3 0 2)。次いで、電圧検出器 1 2 においてリレー 2 のオン後の負荷状態下での現状のバッテリ電圧 $V_n$ (n は 1  $\sim$  nで 0 を含まない。以下同様)が、また温度計 2 6 において現状のバッテリ温度 $T_n$ が測定される(S 3 0 4)。そして、予め記憶されているバッテリ温度T  $_2$  たいったりの内部抵抗R  $_3$  との相関関係のマップを用いて、測定されたバッテリ温度 $T_n$  からバッテリ内部抵抗 $T_n$  を推定する(S 3 0 6)。次いで、実測のバッテリ電  $T_n$   $T_n$ 

## [0072]

なお、上記第1SOC推定手段は、電流センサ16を用いることなくSOCを推定するため、電流センサ16がノイズを含む出力のような環境にも、電流センサ16の出力に関係なく、精度よくSOCを推定することができる。更に、高価な電流センサを有しない点で、バッテリの経時におけるバッテリ内部抵抗とバッテリ温度とはほとんど変化しない場合には装置のコストを削減できるため好ましいが、例えばバッテリの内部抵抗とバッテリ温度との相関関係の経時変化によるマップを複数予め記憶している場合にも有効である。一方、上記実施の形態2において説明したように、随時、実測充放電電流inを用いてバッテリ内部抵抗を演算し、更にそのときのバッテリ温度を測定し、この演算バッテリ内部抵抗と実測バッテリ温度とを用いて、上記バッテリ内部抵抗一温度との相関関係マップを補正してもよい(すなわち、図4のS206~S210,S220~S226の工程)。

[0073]

実施の形態4.

## <電流検出手段を有する第4の装置例>

また、別の態様として、図1に示す電池ECU14内に、電流センサ1.6により検出された実測の充放電電流  $i_n$ と後述する推定充放電電流  $I_n$ とを比較し、両充放電電流  $i_n$ ,  $I_n$ の差の絶対値が所定差より大きい場合には、電流センサ16が異常であると判定し、一方差が所定差以下の場合には電流センサ16が正常であると判定する電流センサ異常判定装置が設けられていてもよい。かかる態様では、図7に示すような第1SOC推定手段および第2のSOC推定手段が切換動作する。

### [0074]

すなわち、IGがONされると、電圧検出器12において、リレー1、リレー 2がオンする前に初回バッテリ電圧 V<sub>0</sub>が測定される(S 1 0 0)。次に、この 初回バッテリ電圧 $V_0$ を開放電圧 $V_{0CV1}$ とする( $S_{102}$ )。次いで、電圧検出 器12においてリレー1,リレー2のオンの後の負荷状態下での現状のバッテリ 電圧Vn(nは1~nで0を含まない。以下同様)が、また電流センサ16にお いてリレー1, リレー2のオン後の負荷状態下での現状のバッテリ充放電電流 i nが測定される(S104)。そして、バッテリ電圧Vnと実測のバッテリ電流 inに基づき、バッテリ内部抵抗Rnを求める(S106)。次いで、実測のバッ テリ電圧 $V_{\mathbf{n}}$ と、前回推定の充電状態(SOC)に基づき求められたバッテリの 開放電圧 $V_{0CVn-1}$ と、演算により求められたバッテリ内部抵抗 $R_n$ と、を用いて 推定充放電電流Inを求める(S108)。次いで、実測のバッテリ充放電電流 inと推定充放電電流値Inとを比較し、両電流値の差が所定差より大きい場合に は電流センサ16が異常であると判定されると(S109)、第1SOC推定手 段に切換、電圧検出器 12 において現状のバッテリ電圧  $V_n$  (n は  $1\sim n$  で 0 を 含まない。以下同様)が、また温度計26において現状のバッテリ温度Tnが測 定される(S304)。そして、予め記憶されているバッテリ温度Tとバッテリ の内部抵抗Rとの相関関係のマップを用いて、測定されたバッテリ温度Tnから バッテリ内部抵抗 $R_n$ を推定する(S306)。次いで、実測のバッテリ電圧 $V_n$ と、前回推定の充電状態(SOC)に基づき求められたバッテリの開放電圧 $V_{OC}$  $V_{n-1}$ と、推定されたバッテリ内部抵抗 $R_n$ と、を用いて推定充放電電流 $I_n$ を求め

る(S 3 0 8)。但し、このS 3 0 8において、推定充放電電流  $I_n$ の演算の初回時には、上記バッテリの開放電圧  $V_{0CVn-1}$ としてバッテリの実測電圧  $V_0$ を用いる。次いで、推定充放電電流  $I_n$ を積算して  $SOC_n$ を推定する(S 3 1 0)。一方、両電流値の差が所定差以下の場合には、電流センサ 1 6 は正常であると判定して(S 1 0 9)、第 2 SOC推定手段により、推定充放電電流  $I_n$ を積算して  $SOC_n$ を推定する(S 1 1 0)。但し、このS 1 0 8 において、推定充放電電流  $I_n$ の演算の初回時には、上記バッテリの開放電圧  $V_{0CVn-1}$ としてバッテリの実測電圧  $V_0$ を用いる。なお、予め記憶されている SOC と開放電圧  $V_{0CVn-1}$ を求め(S 1 1 2)、この  $V_{0CVn-1}$ を基に次回の SOC を推定する。また、上述の第 1,第 2 SOC 推定手段を切り換えて用いる装置であれば、電流センサ 1 6 が一時的な異常の場合であっても、電流センサ 1 6 が異常であると判定されたあと(S 1 0 9)、上記 SOC が推定される。

## [0075]

更に、上述の実施の形態では、実測のバッテリ充放電電流 $i_n$ と推定充放電電流 $i_n$ とを比較し、両電流値の差が所定差より大きい場合には電流センサ16が異常であると判定したが、これに限るものではなく、図7のS109の代わりに、バッテリ充放電電流 $i_n$ の変動が大きくなった場合に、第2SOC推定手段(S304からS310)に切り換えてもよい。

## [0076]

なお、上述の第1SOC推定手段において、例えばバッテリの内部抵抗とバッテリ温度との相関関係の経時変化によるマップを複数予め記憶していることが好適である。また、第1SOC推定手段において、上記実施の形態 2 において説明したように、随時、実測充放電電流 i n を用いてバッテリ内部抵抗を演算し、更にそのときのバッテリ温度を測定し、この演算バッテリ内部抵抗と実測バッテリ温度とを用いて、上記バッテリ内部抵抗ー温度との相関関係マップを補正してもよい(すなわち、図4のS206~S210,S220~S226の工程)。

#### [0077]

また、他の態様として、電流センサ16により測定された実測バッテリ充放電電流を積算してSOCを推定する第3SOC推定手段を有し、基本的には第3SOC推定手段を用いてSOCを推定し、電流センサ16が異常の場合や測定電流値に誤差を含むようになった場合には(上述の実施の形態4のS109の場合やバッテリ充放電電流の変動が大きい場合を含む)、上述した実施の形態1から実施の形態3に記載した第1,第2SOC推定手段に切換えてSOCを推定してもよい。

[0078]

実施の形態5.

<電流検出手段を有する第5の装置例>

[バッテリ充電状態推定装置の構成]

本実施の形態のバッテリ充電状態推定装置は、上記実施の形態1~4と同一の 構成を有するため、実施の形態1~4と同一の構成には同一の符号を付し、その 説明を省略する。

[0079]

[バッテリ充電状態の推定]

図1の電池ECU14において、本発明における第3又は第4SOC推定手段の一例は図8に示すような動作をする。また、本実施の形態では、図1に示す電池ECU14内に、バッテリの容量を随時又は常時算出するバッテリ容量算出装置が設けられている。

[0800]

図8に示すように、IGがONされると、電圧検出器12において、リレー1、リレー2がオンする前に初回バッテリ電圧 $V_0$ が測定される(S100)。次に、この初回バッテリ電圧 $V_0$ を開放電圧 $V_0$ にとする(S102)。次いで、電圧検出器12においてリレー1、リレー2のオン後の負荷状態下での現状のバッテリ電圧 $V_n$ (nは1~nで0を含まない。以下同様)が、また電流センサ16においてリレー1、リレー2のオン後の負荷状態下での現状のバッテリ充放電電流 $i_n$ が測定される(S104)。そして、バッテリ電圧 $V_n$ と実測のバッテリ電流 $i_n$ に基づき、バッテリ内部抵抗 $V_n$ を求める(S106)。次いで、実測の

バッテリ電圧  $V_n$ と、前回推定の充電状態(SOC)に基づき求められたバッテリの開放電圧  $V_{0CVn-1}$ と、演算により求められたバッテリ内部抵抗  $R_n$ と、を用いて推定充放電電流  $I_n$ を求める(S108)。但し、このS108において、推定充放電電流  $I_n$ の演算の初回時には、上記バッテリの開放電圧  $V_{0CVn-1}$ としてバッテリの実測電圧  $V_0$ を用いる。次いで、推定充放電電流  $I_n$ を積算して SO  $C_n$ を推定する(S110)。

## [0081]

更に、電池ECU14内に設けられたバッテリ全容量算出装置において、 $SOC_n$ と実測電流  $i_n$ (単位:mA)の積算値とを用いて、以下に示す式(5)に基づき、バッテリの全容量 $Ah_n$ (単位A/h)を求める(S320)。なお、一例として以下の式(5)においては、1秒間における実測電流  $i_n$ の積算値を用いている。

### 【数5】

 $SOC_n$ =(実測電流  $i_n$ の積算/バッテリ全容量 $Ah_n$ )  $\times (100/3600)$   $\cdots (5)$ 

## [0082]

更に、上記の式により、バッテリの全容量 $Ah_n$ を求め、次の式(6)を用いて、バッテリ容量測定後の実測電流  $i_{n+1}$ の積算の積算値を基に $SOC_{n+1}$ を求める(S322)。

### 【数 6 】

 $SOC_{n+1}$ =(実測電流  $i_{n+1}$ の積算/バッテリ全容量 $Ah_n$ )

$$\times$$
 (100/3600) .... (6)

### [0083]

求められた $SOC_{n+1}$ を $SOC_n$ に置き換え(S324)、予め記憶されている SOCと開放電圧 $V_{ocv}$ との相関関係のマップを用いて、求められた $SOC_n$ に基づき $V_{OCV_{n-1}}$ を求め(S112)、この $V_{OCV_{n-1}}$ を基に次回のSOCを推定する

#### [0084]

一般に、バッテリの実測電圧値を用いて演算して得られたバッテリの推定充放

電電流に基づいてSOCを推定する場合には、バッテリの劣化に伴う容量の変化があったとしても、SOCと開放電圧との関係に変化がないため、正しいSOCの推定を行うことができるが、開放電圧を求める際に分極電圧及びその微少変動を考慮しない場合には、開放電圧に基づくバッテリの推定充放電電流値の精度がやや低下してしまい、より精度の高い推定は難しい場合があった。一方、従来のようなバッテリの実測電流値に基づきSOCを推定する場合には、初期SOCが正しく、電流センサ16の精度が高く、かつバッテリの全容量が常時一定であるという条件下で初めてより精度の高い推定が可能となる。したがって、上記実施の形態のように、バッテリの全容量に基づいてSOCを推定することによって、より精度の高いSOCの推定を行うことができる。

[0085]

実施の形態 6.

<バッテリの残留エネルギー量算出機能を有する第6の装置例>

[バッテリ充電状態推定装置の構成]

本実施の形態のバッテリ充電状態推定装置は、上記実施の形態 1 ~ 5 の構成に加え、更に、バッテリの残留エネルギー量を算出する機能を有するものである。

[0086]

[バッテリの残留エネルギー量の算出]

本実施の形態では、図1のバッテリ10の内部の個別セルの各々の残容量を検出する残容量検出器が設けられており、この残容量検出器からの出力は、電池E CU14に設けられたバッテリの残留エネルギー量算出装置に送られる。なお、上記残容量検出器は、バッテリ10の内部に設けられていても、またバッテリ10の外部に設けられていてもよい。

[0087]

図9に示すように、I GがONされると、上記残容量検出器がバッテリ10の内部の各個別セルの残容量を検出する(S 3 3 0)。次いで、電池ECU14内の残量エネルギー量算出装置は、残容量検出器より出力された各個別セルの残容量から最低残容量を検出し(S 3 3 2)、更に、最低残容量に個別セルの数を乗じて、バッテリの最小残量エネルギー量を算出する(S 3 3 4)。

[0088]

これにより、バッテリ10内の各セルが個別に劣化し各々の容量が変化したとしても、バッテリ10から取り出せる最小の残量エネルギー量を把握することができる。

[0089]

実施の形態7.

<電流検出手段を有する第7の装置例>

[バッテリ充電状態推定装置の構成]

本実施の形態のバッテリ充電状態推定装置は、上記実施の形態  $1\sim5$  と同一の構成を有するため、実施の形態  $1\sim5$  と同一の構成には同一の符号を付し、その説明を省略する。

[0090]

[バッテリ充電状態の推定]

本実施の形態では、図1の電池ECU14において、以下に示すように分極電 圧を考慮した推定充放電電流を行う。

[0091]

図10に示すように、IGがONされると、電圧検出器12において、リレー 1、リレー2がオンする前に初回バッテリ電圧 $V_0$ が測定される(S100)。 次に、この初回バッテリ電圧 $V_0$ を開放電圧 $V_0$ とする(S102)。次いで、電圧検出器12においてリレー1、リレー2のオン後の負荷状態下での現状のバッテリ電圧 $V_n$ (nは1~nで0を含まない。以下同様)が、また電流センサ 1 6 においてリレー1,リレー2のオン後の負荷状態下での現状のバッテリ充放電電流  $i_n$ が、またバッテリ10内の電流密度とバッテリのセル内の電解質又は活物質の導電率に基づいて分極電圧 $V_{dyn}$ が測定される(S344)。そして、バッテリ電圧 $V_n$ と実測のバッテリ電流  $i_n$ に基づき、バッテリ内部抵抗 $R_n$ を求める(S106)。次いで、実測のバッテリ電圧 $V_n$ と、前回推定の充電状態(SOC)に基づき求められたバッテリの開放電圧 $V_{0CVn-1}$ と、演算により求められたバッテリ内部抵抗 $R_n$ と分極電圧 $V_{dyn}$ と、を用いて推定充放電電流  $I_n$ を求める(S348)。但し、このS348において、推定充放電電流  $I_n$ の演算の

初回時には、上記バッテリの開放電圧  $V_{0CVn-1}$ としてバッテリの実測電圧  $V_0$ を用いる。次いで、推定充放電電流  $I_n$ を積算して  $SOC_n$ を推定する(S110)。そして、矢印 40 を経て、予め記憶されている SOC と開放電圧  $V_{ocv}$  との相関関係のマップを用いて、求められた  $SOC_n$  に基づき  $V_{0CVn-1}$  を求め(S112)、この  $V_{0CVn-1}$  を基に次回の SOC を推定する。

## [0092]

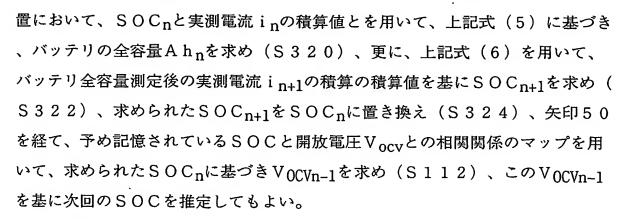
なお、上記実施の形態では、図1に示す電流センサ16により測定された実測電流  $i_n$ を用いているが、これに限るものでなく、図5に示す電流センサ16を用いず、電圧検出器12と温度計6を用いて実測の電圧とバッテリ温度とを用いて、図6に示すように、電圧検出器12において現状のバッテリ電圧 $V_n$ 、また温度計26において現状のバッテリ温度 $T_n$ が測定し(S304)、予め記憶されているバッテリ温度Tとバッテリの内部抵抗Rとの相関関係のマップを用いて、測定されたバッテリ温度 $T_n$ からバッテリ内部抵抗 $R_n$ を推定し(S306)、その後、図10に示すように、実測のバッテリ電圧 $V_n$ と、前回推定の充電状態(SOC)に基づき求められたバッテリの開放電圧 $V_{OCV_{n-1}}$ と、演算により求められたバッテリ内部抵抗 $R_n$ と分極電圧 $V_{dyn}$ と、を用いて推定充放電電流 $I_n$ を求め(S348)、次いで、推定充放電電流 $I_n$ を積算して $SOC_n$ を推定してもよい(S110)。そして、上述同様、矢印40を経て、予め記憶されている $SOC_n$ に基づき $V_{OCV_{n-1}}$ を求め(S112)、この $V_{OCV_{n-1}}$ を基に次回のSOCを推定してもよい。

## [0093]

上述のようにバッテリの分極電圧を考慮することにより、より精度の高いSOCの推定を行うことができる。特に、リチウム電池の場合には、充放電時の分極の影響がSOCの推定に影響を及ぼすおそれがあり、特にリチウム電池の場合には、上述の構成により±5%~±10%程度精度が向上する。

### [0094]

更に、上記S110で推定されたSOC<sub>n</sub>を用いて、上記実施の形態5において説明したように、更に、電池ECU14内に設けられたバッテリ全容量算出装



[0095]

実施の形態8.

<電流検出手段を有する第8の装置例>

[バッテリ充電状態推定装置の構成]

本実施の形態のバッテリ充電状態推定装置は、上記実施の形態 1 ~ 7 と同一の構成を有するため、実施の形態 1 ~ 7 と同一の構成には同一の符号を付し、その説明を省略する。

[0096]

[バッテリ充電状態の推定]

本実施の形態では、図1の電池ECU14において、以下に示すように分極電圧を考慮した推定充放電電流を行うと共に、図1に示す電池ECU14内に、電流センサ16により検出された実測の充放電電流 $i_n$ と後述する推定充放電電流 $i_n$ とを比較し、両充放電電流 $i_n$ ,  $I_n$ の差の絶対値が所定差より大きい場合には、電流センサ16が異常であると判定し、一方差が所定差以下の場合には電流センサ16が正常であると判定する他の電流センサ異常判定装置が設けられていてもよい。かかる態様では、図11に示すようなSOC推定手段を切換える。

[0097]

図11に示すように、I GがONされると、電圧検出器12 において、リレー1、リレー2がオンする前に初回バッテリ電圧 $V_0$ が測定される(S 1 0 0 )。 次に、この初回バッテリ電圧 $V_0$ を開放電圧 $V_0$ CV1とする(S 1 0 2 )。次いで、電圧検出器1 2 においてリレー1、リレー2 のオン後の負荷状態下での現状のバッテリ電圧 $V_n$ (n は1  $\sim$  n  $\pi$  0 を含まない。以下同様)が、また電流センサ

16においてリレー 1 、リレー 2 のオン後の負荷状態下での現状のバッテリ充放電電流  $i_n$ が、またバッテリ 1 0 内の電流密度とバッテリのセル内の電解質又は活物質の導電率に基づいて分極電圧  $V_{dyn}$ が測定される(S 3 4 4)。そして、バッテリ電圧  $V_n$ と実測のバッテリ電流  $i_n$ に基づき、バッテリ内部抵抗  $R_n$ を求める(S 3 4 6)。次いで、実測のバッテリ電圧  $V_n$ と、前回推定の充電状態(S O C)に基づき求められたバッテリの開放電圧  $V_{OCV_{n-1}}$ と、演算により求められたバッテリ内部抵抗  $R_n$ と分極電圧  $V_{dyn}$ と、を用いて推定充放電電流  $I_n$ を求める(S 3 4 8)。但し、この S 3 4 8 において、推定充放電電流  $I_n$ の演算の初回時には、上記バッテリの開放電圧  $V_{OCV_{n-1}}$ としてバッテリの実測電圧  $V_0$ を用いる。

## [0098]

## [0099]

## [0100]

上記構成により、電流センサ16の精度判定を行うことができ、更により正確な充放電電流値を用いて精度のより高いSOCの推定を行うことができる。

### [0101]

実施の形態9.

<電流検出手段を有する第9の装置例>

[バッテリ充電状態推定装置の構成]

本実施の形態のバッテリ充電状態推定装置は、上記実施の形態  $1 \sim 8$  と同一の構成を有するため、実施の形態  $1 \sim 8$  と同一の構成には同一の符号を付し、その説明を省略する。

### [0102]

## [バッテリ充電状態の推定]

本実施の形態では、図1の電池ECU14において、以下に示すように分極電圧を考慮した推定充放電電流を行うと共に、図1に示す電池ECU14内に、図12に示すような、バッテリの環境温度に応じてSOC推定手段を切り換える切り換え装置が設けられている。なお、バッテリの環境温度は、図1のバッテリ10の外壁近傍又は外気温であってもよい。

#### [0103]

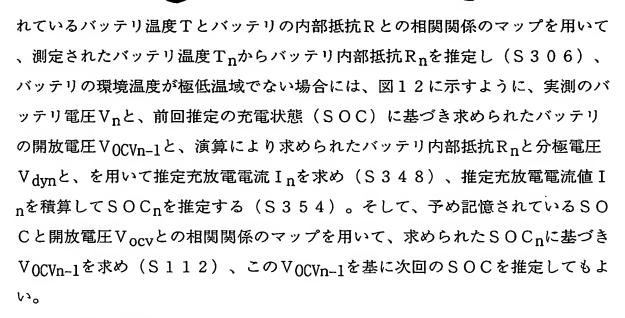
図12に示すように、IGがONされると、電圧検出器12において、リレー

### [0104]

次いで、バッテリの環境温度が極低温域(例えば、-30  $\mathbb{C}$   $\sim$  -20  $\mathbb{C}$ )か否か判定し(S 366)、バッテリの環境温度が極低温の場合には、実測充放電電流  $i_n$  を積算してSOC $_n$ を推定する(S 352)。一方、バッテリの環境温度が極低温域でない場合には、バッテリ電圧  $V_n$  と実測のバッテリ電流  $i_n$ に基づき、バッテリ内部抵抗  $R_n$  を求める(S 346)。更に、実測のバッテリ電圧  $V_n$  と、前回推定の充電状態(SOC)に基づき求められたバッテリの開放電圧  $V_{0CVn-1}$  と、演算により求められたバッテリ内部抵抗  $R_n$  と分極電圧  $V_{dyn}$  と、を用いて推定充放電電流  $I_n$  を求める(S 348)。但し、このS 348 において、推定充放電電流  $I_n$  の演算の初回時には、上記バッテリの開放電圧  $V_{0CVn-1}$  としてバッテリの実測電圧  $V_0$  を用いる。次に、推定充放電電流値  $I_n$  を積算して  $SOC_n$  を推定する(S 354)。そして、予め記憶されている SOC と開放電圧  $V_{0cv}$  との相関関係のマップを用いて、バッテリの環境温度に応じて求められた  $SOC_n$  に基づき  $V_{0CVn-1}$  を求め(S 112)、この  $V_{0CVn-1}$  を基に次回の SOC を推定する。

#### [0105]

なお、上記実施の形態では、図1に示す電流センサ16により測定された実測電流 $i_n$ を用いているが、これに限るものでなく、図5に示す電流センサ16を用いず、電圧検出器12と温度計6を用いて実測の電圧とバッテリ温度とを用いて、図6に示すように、電圧検出器12において現状のバッテリ電圧 $V_n$ 、また温度計26において現状のバッテリ温度 $T_n$ が測定し(S304)、予め記憶さ



#### [0106]

バッテリの環境温度の温度領域に応じて、電流センサ16の検出精度が高い場合と、推定充放電電流値の精度が高い場合とがあり、より精度の高いSOCの推定を行うことができる。例えば、極低温域(例えば-30 $^{\circ}$  $^{\circ}$  $^{\circ}$  $^{\circ}$ 0 の付近では、バッテリの内部抵抗、分極電圧が大きくなるため、S348における推定充放電電流値の精度が悪くなる可能性がある。かかる場合、極低温領域では電流センサ16からの実測充放電電流 inを積算してSOCを推定する方がSOCの精度は高くなる。

[0107]

実施の形態10.

<電流検出手段を有する第10の装置例>

[バッテリ充電状態推定装置の構成]

本実施の形態のバッテリ充電状態推定装置は、上記実施の形態1~9と同一の構成を有するため、実施の形態1~9と同一の構成には同一の符号を付し、その説明を省略する。

[0108]

[バッテリ充電状態の推定]

本実施の形態では、図1の電池ECU14において、以下に示すように分極電 圧を考慮した推定充放電電流を行うと共に、図1に示す電池ECU14内に、後 述する推定充放電電流  $I_n$ の絶対値が所定値を超えているか否かを判定し、推定充放電電流  $I_n$ の絶対値が所定値を超えている場合には、バッテリの充放電を禁止する充放電禁止装置が設けられていてもよい。

### [0109]

図13に示すように、IGがONされると、電圧検出器12において、リレー 1、リレー2がオンする前に初回バッテリ電圧 $V_0$ が測定される(S100)。 次に、この初回バッテリ電圧 $V_0$ を開放電圧 $V_0$ CCV1とする(S102)。次いで、電圧検出器12においてリレー1,リレー2のオン後の負荷状態下での現状のバッテリ電圧 $V_n$ (nは $1\sim n$ で0を含まない。以下同様)が、また電流センサ 16においてリレー1、リレー2のオン後の負荷状態下での現状のバッテリ充放電電流 i nが、またバッテリ10内の電流密度とバッテリのセル内の電解質又は活物質の導電率に基づいて分極電圧 $V_{dyn}$ が測定される(S344)。そして、バッテリ電圧 $V_n$ と実測のバッテリ電流i nに基づき、バッテリ内部抵抗 $R_n$ を求める(S346)。次いで、実測のバッテリ電圧 $V_n$ と、前回推定の充電状態(SOC)に基づき求められたバッテリの開放電圧 $V_{0CV_{n-1}}$ と、演算により求められたバッテリ内部抵抗 $R_n$ と分極電圧 $V_{dyn}$ と、を用いて推定充放電電流 $I_n$ を求める(S348)。但し、このS348において、推定充放電電流 $I_n$ の演算の初回時には、上記バッテリの開放電圧 $V_{0CV_{n-1}}$ としてバッテリの実測電圧 $V_0$ を用いる。

## [0110]

次いで、推定充放電電流値  $I_n$ の絶対値が所定値より大きいか否かが判定され(S370)、推定充放電電流値  $I_n$ の絶対値が所定値より大きい場合には、異常電流であるため、バッテリの充放電を禁止する(S372)。一方、推定充放電電流値  $I_n$ の絶対値が所定値以下の場合には、推定充放電電流値  $I_n$ を積算してS0 $C_n$ を推定する(S354)。そして、予め記憶されているS0C2 関放電  $EV_{ocv}$ 2 の相関関係のマップを用いて、求められたS0 $C_n$ に基づき $V_{OCVn-1}$ 6を求め(S112)、この $V_{OCVn-1}$ 6を基に次回のS0C6を推定する。

#### [0111]

なお、上記実施の形態では、図1に示す電流センサ16により測定された実測

電流inを用いているが、これに限るものでなく、図5に示す電流センサ16を 用いず、電圧検出器12と温度計6を用いて実測の電圧とバッテリ温度とを用い て、図6に示すように、電圧検出器12において現状のバッテリ電圧Vn、また 温度計26において現状のバッテリ温度 $T_n$ が測定し(S304)、予め記憶さ れているバッテリ温度Tとバッテリの内部抵抗Rとの相関関係のマップを用いて 、測定されたバッテリ温度 $T_n$ からバッテリ内部抵抗 $R_n$ を推定し(S306)、 その後、図13に示すように、実測のバッテリ電圧 $V_n$ と、前回推定の充電状態 (SOC) に基づき求められたバッテリの開放電圧 $V_{0CVn-1}$ と、演算により求め られたバッテリ内部抵抗  $R_n$ と分極電圧  $V_{dyn}$ と、を用いて推定充放電電流  $I_n$ を 求め(S348)、次いで、推定充放電電流値 Inの絶対値が所定値(例えば、 絶対値で120A)より大きいか否かを判定し(S370)、上述同様、大きい 場合にはバッテリの充放電を禁止し(S372)、一方、推定充放電電流値In の絶対値が所定値以下の場合には、推定充放電電流値Inを積算してSOCnを推 定し(S354)、予め記憶されているSOCと開放電圧 $V_{ocv}$ との相関関係の マップを用いて、求められた $SOC_n$ に基づき $V_{0CV_{n-1}}$ を求め(S112)、こ のVOCVn-1を基に次回のSOCを推定してもよい。

### [0112]

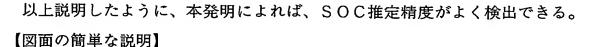
一般に電流センサの設計上、常使用域(例えば、-120A~120A)を超えると正確な電流値を測定することができない。一方、分極電圧を考慮した上述の推定充放電電流  $I_n$ の方が、上記電流センサ16による実測充放電電流  $i_n$ より広範囲な領域で測定可能である。したがって、より広範囲で精度の高い推定充放電電流  $I_n$ が、予め異常電流値として設けられた所定値を超えることを、バッテリの充放電禁止条件とすることは有効である。

#### [0113]

また、上記実施の形態1~10のいずれの場合も、所定の時間ごとにSOCを 推定することが好ましい。これにより、より直近のバッテリの充放電状態を把握 することができる。

### [0114]

#### 【発明の効果】

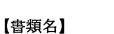


- 【図1】 本発明の実施の形態1,2のバッテリ充電状態推定装置をハイブリッド電気自動車に適用したシステムの構成を示すブロック図である。
- 【図2】 本発明の実施の形態1の第2のSOC推定手段の動作を説明するフローチャートである。
- 【図3】 本発明の実施の形態1の第2SOC推定手段により推定されたバッテリの推定SOCと実際のバッテリのSOCとの自己収束を説明する図である。
- 【図4】 本発明の実施の形態2の第1SOC推定手段の一例の動作を説明 するフローチャートである。
- 【図5】 本発明の実施の形態3のバッテリ充電状態推定装置をハイブリッド電気自動車に適用したシステムの構成を示すブロック図である。
- 【図6】 本発明の実施の形態3の第1SOC推定手段の他の例の動作を説明するフローチャートである。
- 【図7】 本発明の実施の形態4の第1,第2のSOC推定手段の切換動作 を説明するフローチャートである。
- 【図8】 本発明の実施の形態5のSOC推定の一例の動作を説明するフローチャートである。
- 【図9】 本発明の実施の形態6のバッテリの残量エネルギー量を算出する 動作の一例を説明するフローチャートである。
- 【図10】 本発明の実施の形態7のSOC推定の一例の動作を説明するフローチャートである。
- 【図11】 本発明の実施の形態8のSOC推定の一例の動作を説明するフローチャートである。
- 【図12】 本発明の実施の形態9のSOC推定の一例の動作を説明するフローチャートである。
- 【図13】 本発明の実施の形態10のSOC推定の一例の動作を説明するフローチャートである。

- 【図14】 従来のバッテリ充電状態制御装置をハイブリッド電気自動車に 適用したシステムの構成を示すブロック図である。
- 【図15】 従来のバッテリ充電状態制御装置のSOC推定手段の動作を説明するフローチャートである。

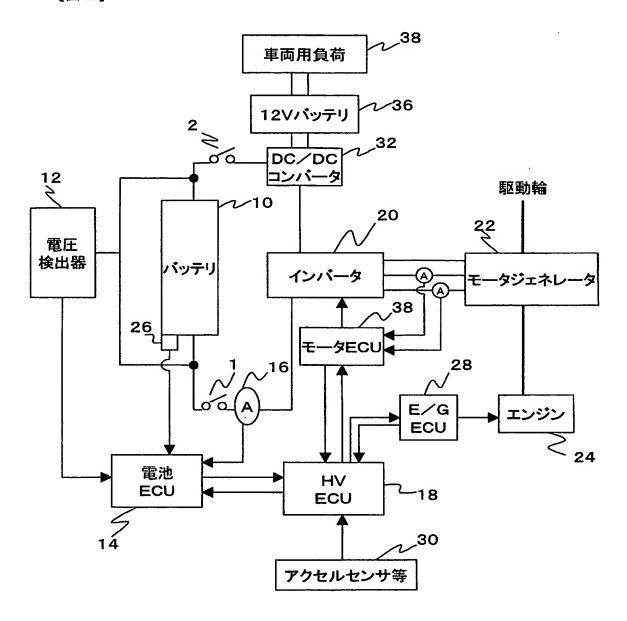
#### 【符号の説明】

10 バッテリ、12 電圧検出器、14 電池ECU、16 電流センサ、18 HVECU、20 インバータ、22 モータジェネレータ、24 エンジン、26 温度計、28 E/GECU、30 アクセルセンサ等、32 DC/DCコンバータ、36 12Vバッテリ、38 車両用負荷、1,2 リレー。

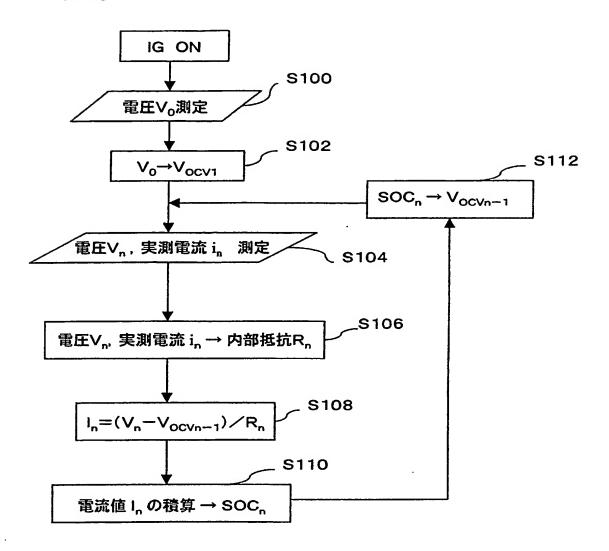


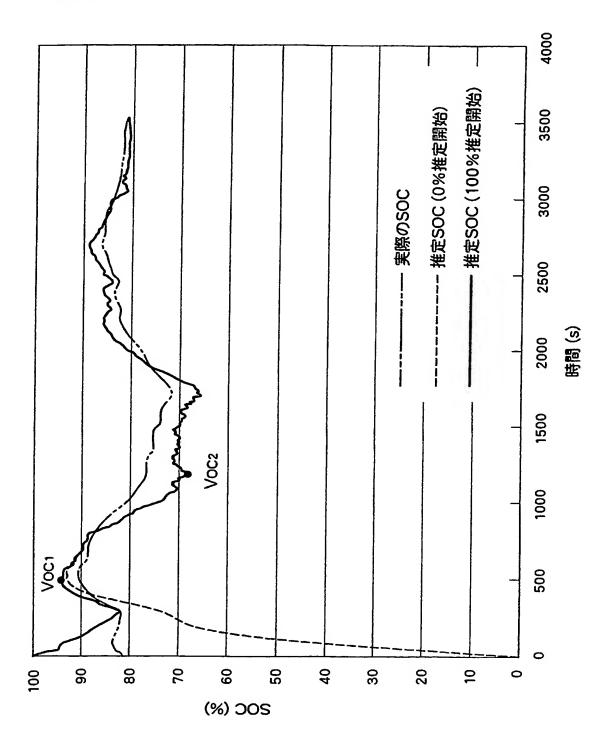
図面

【図1】

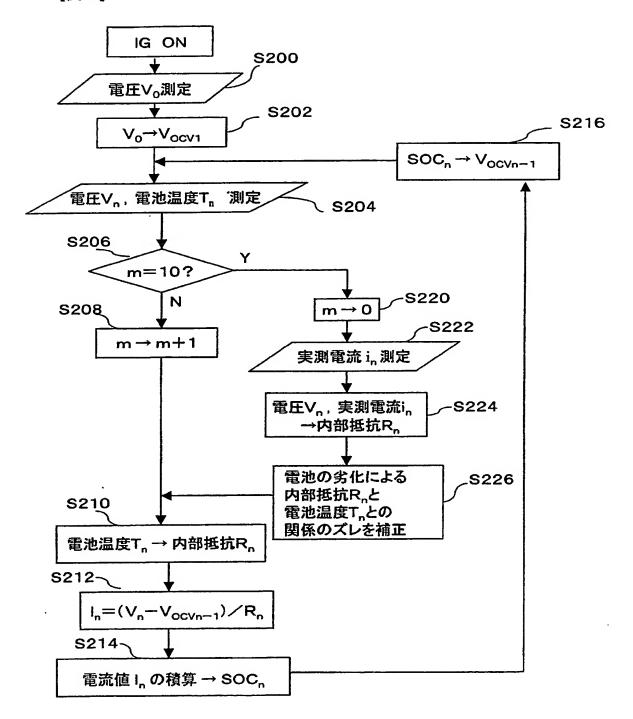


【図2】

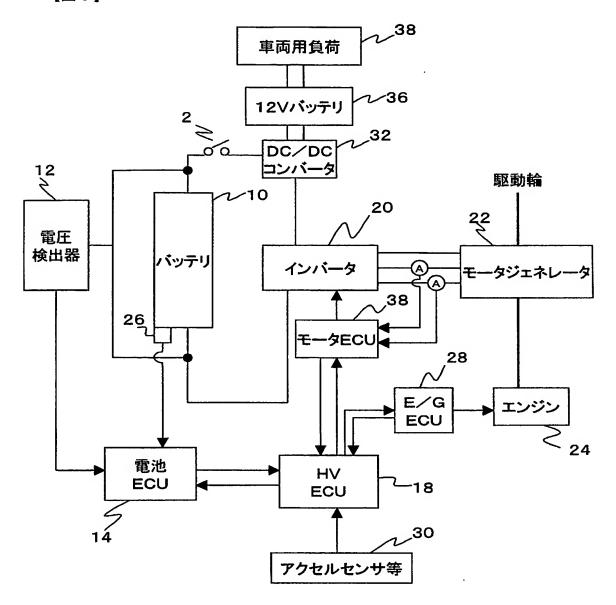




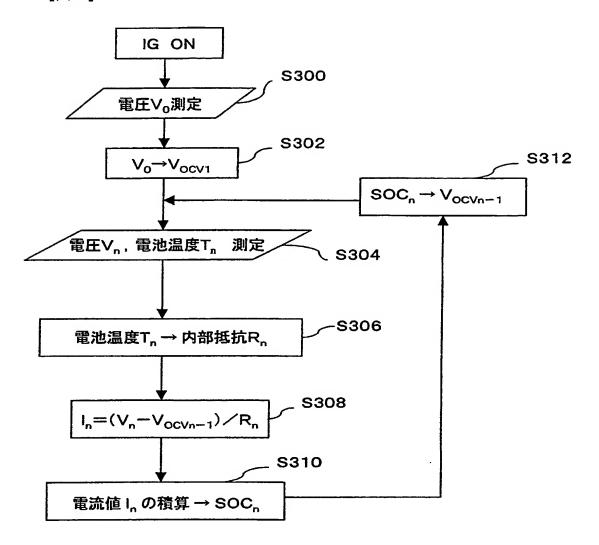




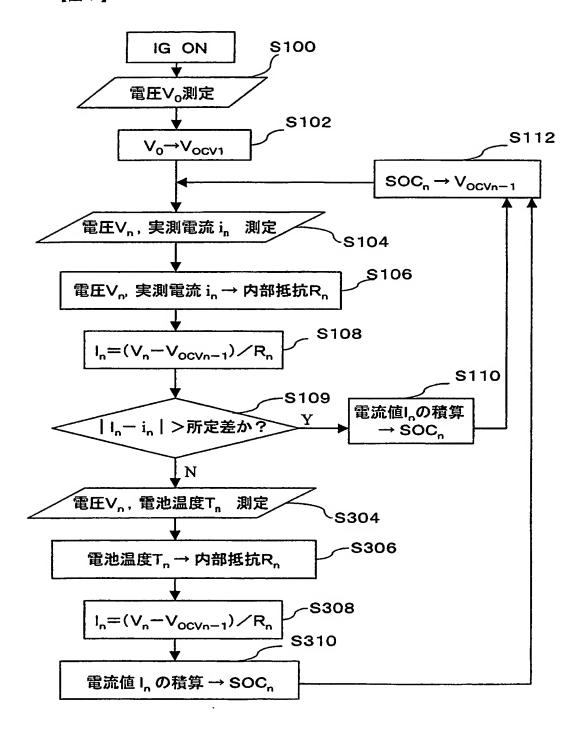




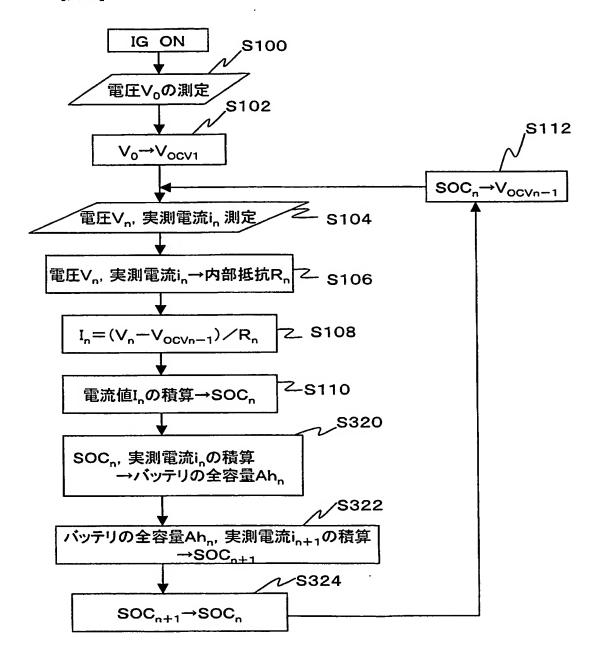
【図6】



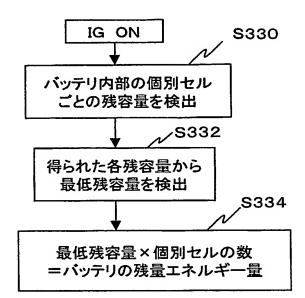
# 【図7】



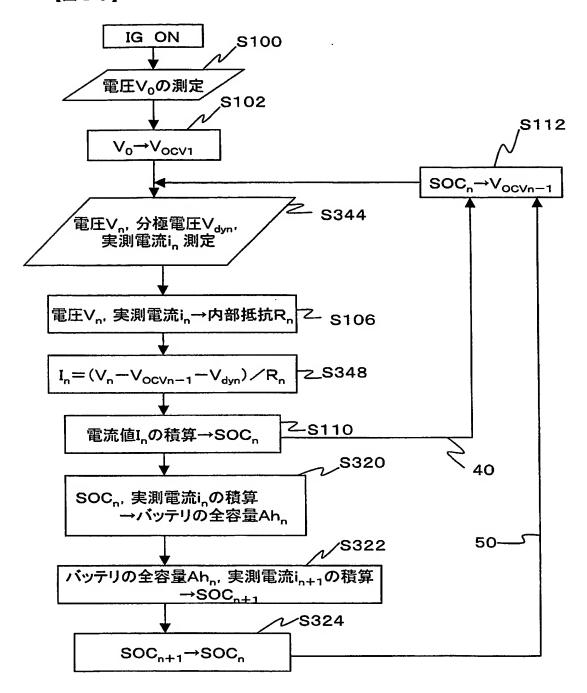
【図8】



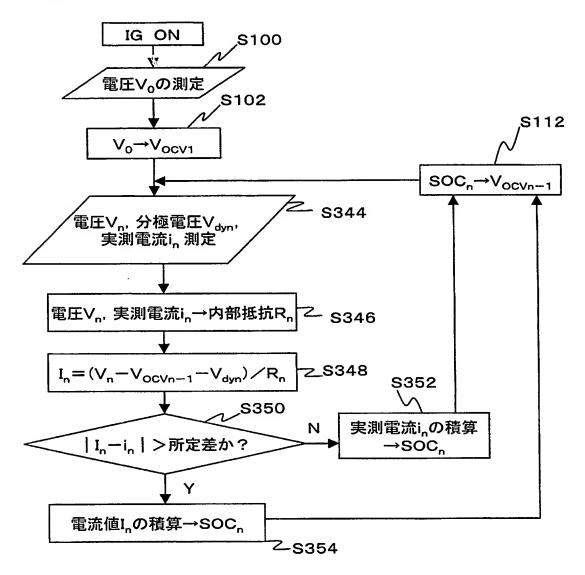
## 【図9】



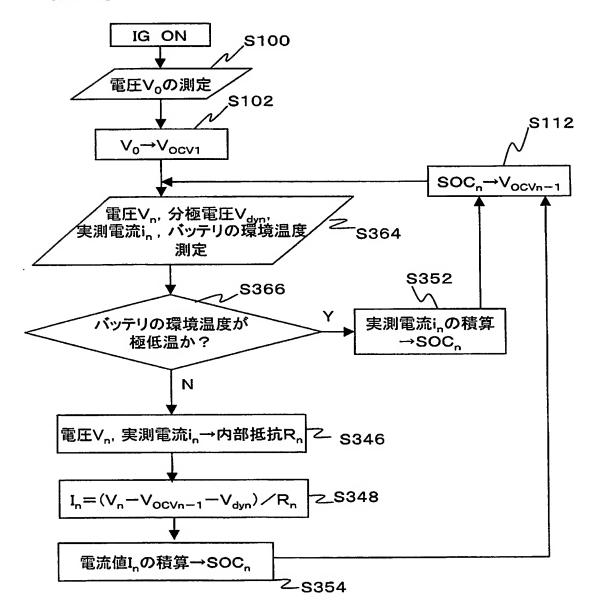
## 【図10】



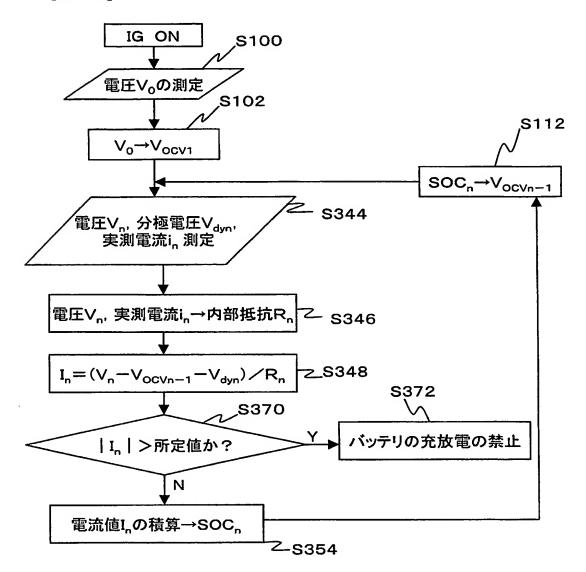




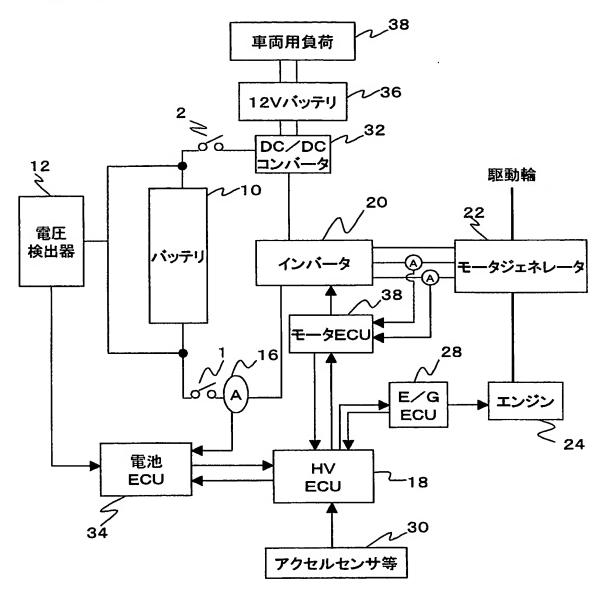




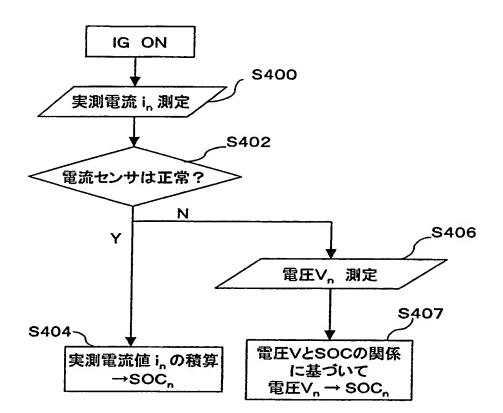
【図13】







【図15】



【書類名】

要約書

【要約】

【課題】 バッテリの精度のよいSOC推定を行う。

【解決手段】 電池ECUは、電流センサにより検出したバッテリ電流を積算してSOCを推定し、充放電電流の変動が大きい場合、電圧検出器でバッテリ電圧  $V_n$ が、温度計でバッテリ温度  $T_n$ が測定され(S204)、SOС $_n$ の推定動作 m<10の場合、mをインクリメントし(S208)、予め記憶されたバッテリ温度  $T_n$  加らバッテリ内部抵抗  $R_n$ を推定する(S210)。次に実測のバッテリ電圧  $V_n$  と前回推定の充電状態に基づき求められたバッテリの開放電圧  $V_0$  にいってリ内部抵抗  $R_n$  とを用い推定充放電電流  $I_n$  を求め(S212)、推定 元放電電流  $I_n$  を積算しSOС $_n$  を推定する(S214)。SOС $_n$  の推定動作 m=10 の場合(S206)、推定動作 m=10 の場合(S206)、相定動作 m=10 の場合(S206)、相定動作 m=10 の場合(S206)、相定動作 m=10 の場合(S206)、相定動作 m=10 の場合(S206)、電流センサにより充放電電流 m=10 の場合(S228)、バッテリ電圧 m=10 の場合(S228)、バッテリ温度 m=10 の場合(S2228)、バッテリ温度 m=10 の場合(S228)、バッテリ温度 m=10 の場合(S2228)、バッテリ温度 m=10 の場合(S228)、バッテリー m=10 の場合(S2228)、バッテリー m=10 の場合(S228)、バッテリ温度 m=10 の場合(S228)、バッテリー m=10 の場合(S228)、バッテリ温度 m=10 の場合(S228)、バッテリ温度 m=10 の場合(S20)、

【選択図】 図4

# 特願2003-112387

# 出願人履歴情報

識別番号

[000003207]

1. 変更年月日 [変更理由] 住 所 氏 名 1990年 8月27日 新規登録 愛知県豊田市トヨタ町1番地 トヨタ自動車株式会社